

#### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 11293338 A

(43) Date of publication of application: 26.10.99

(51) Int. CI

C21D 8/12

C22C 38/00 C22C 38/58

H01F 1/16

(21) Application number: 10104678

(22) Date of filing: 15.04.98

(71) Applicant:

**NIPPON STEEL CORP** 

(72) Inventor:

**SHIMAZU TAKAHIDE** 

### (54) PRODUCTION OF NONORIENTED SILICON STEEL SHEET EXCELLENT IN SURFACE PROPERTY

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To produce a nonoriented silicon steel excellent in surface properties and magnetic properties by a process using the recycling of an iron resource as a basis.

SOLUTION: A hot rolled sheet contg., by

weight, 20.005% C, 1.0 to 4.0% Si, 24% A1, 22% Mn, 20.2% P, 20.005% S, 20.004% N, 0.001 to 0.2% Sn, >0.3 to 2% Cu, 0.005 to 0.1% Ni, 0.005 to 0.2% Cr, 0.0001 to 0.008% V, 20.005% B, 20.01% Ti and 20.01% Nb and the balance Fe with inevitable impurities is subjected or not subjected to hot rolled sheet annealing, is next subjected to cold rolling and is annealed. Skinpass cold rolling may be executed after the annealing.

COPYRIGHT: (C)1999,JPO

(19)日本国特許庁(JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平11-293338

(43)公開日 平成11年(1999)10月26日

(51) Int.Cl. <sup>6</sup>		識別記号	FΙ									
C 2 1 D	8/12		C 2 1 D 8/1	2 A								
C22C	38/00	303	C 2 2 C 38/0	0 303U								
:	38/58		38/5	8								
H01F	1/16		H01F 1/1	6 A								
			審査請求未	院請求 請求項の数2 OL (全 5 頁)								
(21)出願番号		特願平10-104678		00006655								
			新	i 日本製鐵株式会社								
(22)出願日		平成10年(1998) 4月15日	東	京都千代田区大手町2丁目6番3号								
			(72)発明者 島	島津 高英								
			兵	庫県姫路市広畑区富士町1番地 新日本								
			製	製鐵株式会社広畑製鐵所内								
			(74)代理人 弁	理士 田村 弘明 (外1名)								
				•								
		-										

## (54) 【発明の名称】 表面性状の優れた無方向性電磁鋼板の製造方法

#### (57)【要約】

【課題】 表面性状と磁気特性が優れた無方向性電磁鋼 板を、鉄資源のリサイクルを基本としたプロセスで製造する。

【解決手段】 重量%で、 C $\leq$ 0.005%、Si:1.0 $\sim$ 4.0%、AI $\leq$ 4%、Mn $\leq$ 2%、P $\leq$ 0.2%、S $\leq$ 0.005%、N $\leq$ 0.004%、Sn:0.001 $\sim$ 0.2%、Cu:0.3%超 $\sim$ 2%、Ni:0.005 $\sim$ 0.1%、Cr:0.005 $\sim$ 0.2%、V:0.0001 $\sim$ 0.008%、B $\leq$ 0.005%、Ti $\leq$ 0.01%、Nb $\leq$ 0.01%とし、残部Feおよび不可避的成分を含有する熱延板を熱延板焼鈍を実施または実施することなく、次いで冷延し、焼鈍することを特徴とする表面性状の優れた無方向性電磁鋼板の製造方法。焼鈍してからスキンパス冷延することを特徴とする表面性状に優れた無方向性電磁鋼板の製造方法。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 重量%で、

 $C \leq 0.005\%$ 

 $Si:1.0\sim4.0\%$ 

A  $1 \le 4 \%$ 

 $M n \le 2 \%$ 

 $S \leq 0.005\%$ 

 $V : 0. 0001 \sim 0. 008\%$ 

 $B \leq 0.005\%$ 

 $T i \leq 0.01\%$ 

とし、残部Fe および不可避的成分を含有する熱延板を 熱延板焼鈍を実施または実施することなく、次いで冷延 し、焼鈍することを特徴とする表面性状の優れた無方向 20 来、С u 量が 0.3%以上では熱延での脆化割れが生じ

【請求項2】 重量%で、

 $C \leq 0.005\%$ 

 $Si:1.0\sim4.0\%$ 

 $A l \leq 4 \%$ 

 $P \le 0.2\%$ 

 $N \leq 0.004\%$ 

 $Sn: 0.001 \sim 0.2\%$ 

Cu: 0. 3%超~2%、

 $Ni: 0.005 \sim 0.1\%$ 

 $Cr: 0.005 \sim 0.2\%$ 

 $V : 0.0001 \sim 0.008\%$ 

 $B \leq 0.005\%$ 

 $Nb \le 0.01\%$ 

とし、残部Feおよび不可避的成分を含有する熱延板を 熱延板焼鈍を実施または実施することなく、次いで冷延

し、焼鈍してからスキンパス冷延することを特徴とする \* 40

\*表面性状に優れた無方向性電磁鋼板の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は電気産業分野でのモ ータや小型トランスのコアに使用される無方向性電磁鋼 板の製造方法に関するものであり、特に、地球環境問題 を解決する無方向性電磁鋼板の製造方法を提供するもの である。

[0002]

10 【従来の技術】近年、地球環境の観点から、スクラップ のリサイクルが大きな課題となってきた。このため、製 鉄業でいえば、鉄鉱石を高炉で還元した溶銑を製鋼原料 として使用する方法から自動車や空き缶などのスクラッ プを多量消費する製鋼法に大きく転換する動きが始まっ

【0003】しかしながら、特に自動車の成分組成に関 して言えば、エンジンやバッテリーなどの部品を除いた 標準プレス品では、Cu量が1%以上もあり、このこと がリサイクルへのネックになっている。なぜなら、従 たため鉄鋼製品とならなかった。なお、自動車のプレス 品にCu含有量が多いのは、モータなどの電装部品の数 が多く、この電装部品の銅線のためである。

【0004】また、例えば、食缶からSn、ステンレス 鋼板からNi, Crなどが混入し、これらの不純物を有 効利用方法が現在まで提案されてこなかった。例えば、 特開平7-268568号公報でスクラップから混入す る不純物を積極活用する技術を提案したが、0.3%超 のCu量に対しては方策がなかった。

30 【0005】また、特公平4-71989号公報では、 Cuによる熱間脆性割れを0.1%以上のNi添加によ って回避しているが、Ni添加コストの問題があった。 [0006]

【本発明が解決しようとする課題】本発明は上記の点に 鑑み、安価な鉄スクラップを多量消費する道を切り開 き、且つ、脆性問題と製品表面性状の問題とを解消しつ つ、従前の優れた磁気特性を有する無方向性電磁鋼板の 製造方法を提供する。

[0007]

【課題を解決するための手段】すなわち本発明は、

 $C \leq 0.005\%$ 

 $Si:1.0\sim4.0\%$ 

A  $1 \le 4 \%$  $M n \leq 2 \%$ 

 $S \leq 0.005\%$ 

 $N \leq 0.004\%$ 

Sn:0.001~0.2%

Cu: 0.3%超~2%、

 $Ni: 0.005 \sim 0.1\%$ 

 $Cr: 0.005 \sim 0.2\%, V: 0.0001 \sim 0.008\%,$ 

 $T i \leq 0.01\%$ 

とし、残部Feおよび不可避的成分を含有する熱延板を 50 熱延板焼鈍を実施または実施することなく、次いで冷延

-2-

 $P \le 0.2\%$ 

 $N \leq 0.004\%$ 

 $S n : 0. 001 \sim 0.2\%$ 

Cu:0.3%超~2%、

 $Ni: 0.005 \sim 0.1\%$ 

 $Cr: 0.005 \sim 0.2\%$ 

 $Nb \le 0.01\%$ 

性電磁鋼板の製造方法。

 $M n \leq 2 \%$ 

 $S \leq 0.005\%$ 

 $T i \leq 0.01\%$ 

(1) 重量%で、

 $P \leq 0.2\%$ 

 $B \leq 0.005\%$ 

 $Nb \le 0.01\%$ 

し、焼鈍することを特徴とする表面性状の優れた無方向 (2) 重量%で、

'C ≤0.005%、

 $A l \leq 4 \%$ 

 $P \le 0.2\%$ 

 $N \leq 0.004\%$ 

Cu:0.3%超~2%、

 $B \leq 0.005\%$ 

 $Nb \le 0.01\%$ 

とし、残部Fe および不可避的成分を含有する熱延板を 熱延板焼鈍を実施または実施することなく、次いで冷延 し、焼鈍してからスキンパス冷延することを特徴とする 表面性状に優れた無方向性電磁鋼板の製造方法である。

【0008】本発明のポイントは、以下の通りである。 Sn, Ni, Cr, Vなどを含有する成分系において は、Cu量が0.3%超で、なお且つSi量が1%未満 では、熱間圧延で端面割れ、表面割れによる疵が発生し て、製品表面疵となる。しかし、同様の高Cu系でも、 Si量が1%以上では、熱間脆性が全く発生せず、製品 20 での表面欠陥もないことを発見したことである。即ち、 1%以上のSi成分系で、例えば自動車スクラップの高 Cu素材を多量に消費することが初めて可能となった。

【0009】一般的な述べかたをするが、無方向性電磁 鋼板の歴史には、古くて長いものがある。1900年、 Barretらによる鉄にSiを添加することで鉄損が 飛躍的に改善されることが発見された。以来、100年 に渡って、営々と製造技術者によって実施されてきたこ とは、Si、Al、Mn以外の全ての不純物成分を如何 に減少させるかであったし、そのたゆまぬ努力は、少し ずつではあるが着実な成果として磁気特性に反映されて きた。その大いなる技術の流れから言えば、不純物を増 やすことは、道理外ではある。しかしながら、一口に不 純物として片づけず、一つ一つの元素を丹念に精査する ことにより、本発明は、不純物と見なされてきた元素を 不純物としない技術としたもので、安価スクラップ多量 消費の方策を開拓したものである。

#### [0010]

【発明の実施の形態】以下、本発明を詳細に説明する。 C量は0.005%以下とする。限定したのは、これ以 40 上のC量では磁気時効に問題があるためである。

【0011】Si量は1.0~4.0%とする。Si量 が1.0%未満では、Cu量を0.3%を越えて含有す る成分系では、熱間脆性により疵が発生するため不可で ある。一方、4.0%超では鋼板の冷間での脆性問題が 生じるので避けなければならない。なお、公知の如く、 Siが増加すれば鉄損が改善される。

【0012】A1量を4%以下に制限する。A1量が4 %超では、鋼板の冷間での脆性問題が生じるので避けな ければならない。なお、Alも増加すれば鉄損が改善さ 50 0.005%以下とする。

性電磁鋼板の製造方法。および、

 $Si:1.0\sim4.0\%$ 

 $M n \leq 2 \%$ 

 $S \leq 0.005\%$ 

 $Sn: 0. 001 \sim 0. 2\%$ 

 $Ni:0.005\sim0.1\%$ 

 $Cr: 0.005 \sim 0.2\%, V: 0.0001 \sim 0.008\%,$ 

 $T i \leq 0. 01\%$ 

れる。

【0013】Mn量は2%以下とする。Mn量は2%超 では、焼き入れ組織が形成されて、鋼板の冷間での脆性 問題が生じるので不可である。なお、Mnも増加すれば 鉄損が改善される。

【0014】Pは0.2%以下とする。Pは鋼板剛性を 改善するが、0.2%超では凝固偏析して、冷間での脆 性問題が生じるので不可である。 S 量を 0. 0 0 5 %以 下とする。S量が0.005%を超えると、MnSの析 出物が増え、鉄損が劣化するので避ける。

【0015】N量は0.004%未満に制限する。0. 004%以上では、ブリスターと称されるフクレ状の表 面欠陥が生じるためである。Sn量は0.001~0. 2%とする。限定理由は、本発明のスクラップ利用の観 点からSn量を0.001%以上とすること、また、 0.2%超ではスクラップ以外のSn原料を添加する必 要があってコストがかかるためである。

【0016】Cu量は0.3%超~2%以下に制限す る。Cu量の下限を0.3%としたのは、0.3%以下 ではCu疵の問題がないためで、また、2%超ではスク ラップ以外のCu原料を添加する必要がありコストアッ プになるためである。

【0017】Ni量は、0.005~0.1%とする。 本発明のスクラップ利用の観点から、0.005%以上 とする。また、0.1%超ではスクラップ以外のNi原 料を添加する必要があってコストがかかるためである。 【0018】 Cr量は、0.005~0.2%とする。 本発明のスクラップ利用の観点から、0.005%以上 とする。また、0.2%超ではスクラップ以外のCr原料 を添加する必要があってコストがかかるためである。

【0019】 V量は0.0001~0.008%に限定 する。スクラップ利用の観点から、V量は、0.000 1とする。また、V量が0.008%を超えると、特に (Mn, Cu)xSが微細析出して結晶粒成長を阻害し て、鉄損が劣化する。このため、V量をO.0001~ 0.008%に規制する。

【0020】B量は0.005%以下に制限する。Bは 磁気特性を改善する元素として知られているが、0.0 05%を超えると脆化して割れの問題が生じるので、

【0021】Ti量は0.01%以下に制限する。Ti を含むと、特にSn、Cu、Ni、Cr、Vを含有する 成分系で、鉄損が劣化する。この限界は0.01%であ る。Nb量は0.01%以下に制限する。Nbを含む と、特にSn, Cu, Ni, Cr, Vを含有する成分系 で、鉄損が劣化する。この限界は0.01%である。

【0022】熱延のスラブ加熱は特に制限しないが、微 細析出物を防止する目的で低温が良く、950~120 0℃が好ましく、次いで、通常の熱間圧延を行う。

【0023】熱延板焼鈍を実施すると、知られているよ うにフェライト単相の成分系でリジングと呼ばれる縦縞 状の表面欠陥を防止することができるし、また磁束密度 を向上させることができるが、焼鈍コスト面から省略す ることも可能ではある。熱延板焼鈍は長時間のバッチ焼 鈍、短時間の連続焼鈍のいづれも可能であり、焼鈍温度 は、通常の600~1200℃が好ましい。

【0024】熱延板焼鈍の前、もしくは後に酸洗を行 い、次いで、通常の冷延を施す。冷延後は、脱脂して、 連続焼鈍に供される。焼鈍の温度は、600~1200 ℃程度で良いが、鉄損を改善するには結晶粒径を150 μm前後にするのが好ましい。この焼鈍の後は有機質と 無機質の混合した絶縁被膜を塗布、焼付けする。

【0025】コンプレッサーモータ用途などで顧客での 磁性焼鈍がある場合は、絶縁皮膜のコーティングのあと

にスキンパス圧延と称される2~15%程度の軽圧下圧

延が採用される。この時、コーティングはスキンパス圧 延の後に実施されても問題ない。以下、本発明の実施例 について説明する。

[0026]

【実施例】〔実施例1〕各種成分を含有する鋼塊を真空 溶解で作製し、加熱温度を1000℃として、熱延を行 い、1. 7mm厚の熱延板を得た。この熱延板に950℃ ×1分の均熱焼鈍を窒素ガス中で処理したものと熱延板 焼鈍を実施しないものを造り、空冷後、酸洗し、冷延し 板厚 0. 5 0 mm とした。次いで、連続焼鈍を 8 5 0 ℃で 15秒均熱、水素中で実施した。次いで、無機・有機混 合のコーティングを塗布焼付し、2μm厚の絶縁皮膜を 形成した。磁気特性は、100mm×100mmの単板試料 のLとC方向とを測定し平均化した。

【0027】また、成分分析も行い、それらの結果を表 1に示す。なお、疵については、熱延板での端面クラッ クまたは製品板での表面欠陥が一個所でも発生したもの を疵「有り」とし、全くないものを「なし」とした。熱 延板焼鈍については、実施したものを「有り」、しない ものを「なし」として表1に示した。

[0028]

【表1】

- 無路		比較例	光数室	比較如	是明例	是明例	是明例	比較例	比较例	五年 6	比較例	北教包	比較何	九农仓	比較例	40000	発明例	光明例	多母母	是明例	北欧列	比较色	新甲的	九数应	比較例	<b>宏用包</b>	比較例	九春区	発明例	比较例	北較的
W15/50	₩/kg	9.1	5.5	j. l	1.7	+.	3.7	5.3	5.3	5.3	5.3	5.2	5. 2	5.3	1.4	+.3	1.2	4.3	3.2	3.3	3.5	3.8		4.3	4.8	2.4	2.7	3.0	3.8	0	4.3
粥		(1)	有り	有り	しなし	なし	かり	コなし	なし	ない	なし	有り	有り	有り	ገኔ	122	ユギ	コなし	コなし	なし	なし	なし	なし	なし	コなし	コギー	なし	なし	なし	なし	#F
凯延板	新寫	コギー	つや	ユギー	コギ	つむ	有り	ない	ない	つる	ない	ない	ない	つな	ユギー	ない	なしな	なし	有声	有り	年り	(有り	ገኋ	つず	ない	有り	有的	有り	一有り	有り	有7
	ż	0.003	0.005	0.006	0.005	0.005	0.005	0.0	0.04	0.04	0.04	0.04	0.04	0.0	0.07	0.07	0.07	0.07	0.05	0.05	0.05	0.02	0.17	0, 17	0.17	0.03	0.03	0.03	£0.0	0.09	0.23
	Ni	0.008	900.0	0.008	0.008	0.008	0.008	0.05	0.02	0 02 1	0.05	0.02	0.02		a. 09	0.03	0 0 0	0.00	0.005	0.005	0.005	0.005	0.07	0.07	0.07	0. 15	0.002	0.000	0.00	0. 18	0.18
	'n	0.001	0. 001	0.001	0.001	0.00		0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.11	0.11	0.11	0.11	0.022	0.022	0.022	0.022	0.03	0.03	0.03	0.001	0.26		<b>₹9.0</b>	0.001	0.001
	3	0.37	0.37	0.37	0.37	0.37	0.37	0.005	60.0	11.0	0.26	0.31	0.85	1.30	0.13	0.33	0.81	ë •₹	0.59	0.39	0.59	0.59	0.78	9.78	0.78	1.21	0.025	0.025	0.025	0.025	0.025
	ę,	0.001	0.001	0.001	0.001	0.00:	0.001	0.002	0.002	0.003	C. 005	0.005	0.002	0.003	o. 006	0.006	0.00	0.006	0.006	0.006	0.000	0.008	0.004	0,004	0.004	69.0	0.09	0.09	0.001	210.0	0.03
	<b>&gt;</b> -	0.002	0.005	0.00	0.002	0.005	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.00	0.004	0.004	0.004	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.012	0.036	0.002	0.002	0.002
	Ţ	C. 002	0.002	0.002	0.002	0,002	0.002	0.003	0.003	0.003	0, 603	0.003	0.003	0.003	0.007	0.007	0.307	0.007	0.003	0.003	0.003	0.003	0.007	1100	.0.029	0.001	0.001	0.001	0.07	0.02	0.07
(at 16)	œ	0.00	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0002	0.0002	0.0002	0.0002	0.0002	9. 9002	0.0002	9. 0033	0.0033	9,0033	0.0033	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	1000	1	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001
分析概念	· ·	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001		0.002	0.002	0.002		1	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	5.002	-	0.003	g	903	0.001	0.001	: :	+-		0.004	0,001		
	114	0.033	0.003	O. 03	0.003	5003	0.003	100.0	0.00	100.0	0.00		0.001	0.001		0.02	9.02	0.05	0. 43	0,43	0. 43	0.43	D. 004	30 G	10	3.7	3.7	3.7	0.21	0.21	0.21
	S	0.0005	0,0005	. 0005	0, 0003	0.0003	0.0003	0.00+	0.094 -	- 400 G		0.004	0.004	0.004	0.003	0.003		0.003	. 0003	0.0036	2,000.	0.015	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001		0.001	9	
	-	0.04	├-	0.05	ざ	3	┢╾	Ͱ	┝	90.0	-	90.0	┡	80.0	<b> </b>	⊢	├-	8	٥	┢	Т	Г	g	⊢	╀	8	╀	0.08	₽-	├-	0.08
	- F	0.11	0.11	0. 11	0.11	0.11	上	-	61.0	┝	61.0	⊢	9, 19	⊢	⊢	ŀ	╀	⊢	0.22	23	⊢	⊢	┞	┢	H	┞		L	0.15	2	0.15
	135	a 01	.0.3	2.0	2	. j.	┢	1_	0.5	2.5	0.5	0.5	0.5	L.	l_	┢	╁╌		L	╄╌	-	0	┢	12	.5				2.5	2.5	2.3
	5	0.001	т-	0.001		0.001	0.001			0.003	0.00	0.003	0.005		0.005	0.002	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.003	0.083	0.003	000	90	00.0	0.003	0.003	0.003
遊遊	9	_	2	6	7	ا.	φ,	-	∞	ြ	01	Ξ	12	13	==	12	91	11	<u>8</u>	61	S	72	22	Z.	57	£	35	21	<b>8</b> 2	82	ຂ

肚)下線付き数字は,本発明範囲外を扱す。

【0029】本発明の範囲内の成分条件で、特に1%以上のSi量と0.3%超Cu量の組み合わせが、優れた表面性状を示し、なお且つ磁気特性も良好であることが分かった。

【0030】[実施例2] 実施例1の実験No.5の最終焼鈍板(絶縁皮膜付き)を使って、5%スキンパス圧

## [0031]

【発明の効果】以上の如く、鉄スクラップを活用する無 方向性電磁鋼板の成分系を開拓した。